

Device for distance measurement

Patent number: DE4316348
Publication date: 1994-11-17
Inventor: BERNHARD HEINZ (CH); EHBETS HARTMUT (CH); GIGER KURT (CH); HINDERLING JUERG (CH)
Applicant: WILD HEERBRUGG AG (CH)
Classification:
- international: G01S7/481; G01S7/486; G01S7/497; G01S17/10; G01S7/48; G01S7/481; G01S17/00; (IPC1-7): G01S17/08; G01C3/00; G01S7/48
- european: G01S7/481; G01S7/481B3; G01S7/486; G01S7/497A; G01S17/10
Application number: DE19934316348 19930515
Priority number(s): DE19934316348 19930515

Also published as:

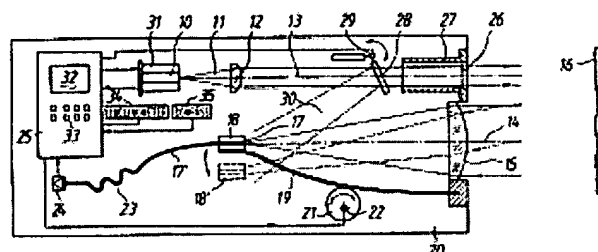
WO9427164 (A1)
 EP0701702 (A1)
 US5815251 (A1)
 EP0701702 (B1)
 AU679998 (B2)

Report a data error here

Abstract not available for DE4316348

Abstract of correspondent: **US5815251**

PCT No. PCT/EP94/01412 Sec. 371 Date Nov. 15, 1995 Sec. 102(e) Date Nov. 15, 1995 PCT Filed May 4, 1994 PCT Pub. No. WO94/27164 PCT Pub. Date Nov. 24, 1994A device for measuring distance with a visible measuring beam (11) generated by a semiconductor laser (10), a collimator object lens (12) to collimate the measuring beam towards the optical axis (13) of the collimator object lens (12), a radiation arrangement to modulate the measuring radiation, a reception object lens (15) to receive and image the measuring beam reflected from a distant object (16) on a receiver, a switchable beam deflection device (28) to generate an internal reference path between the semiconductor laser (10) and the receiver and an electronic evaluation device (25) to find and display the distance measured from the object. According to the invention, the receiver contains a light guide (17) with a downstream optoelectronic transducer (24), in which the light guide inlet surface (17) is arranged in the imaging plane of the reception object lens (15) for long distances from the object and can be controllably moved (18) from this position (18) transversely to the optical axis (14). In an alternative embodiment, the light inlet surface (17) is fixed and there are optical means (36) outside the optical axis (14) of the reception object lens (15) which, for short object distances, deflect the imaging position of the measuring beam to the optical axis (14) of the reception object lens (15). The measuring radiation is pulse modulated with



BEST AVAILABLE COPY

excitation pulses with a pulse width of less than two nanoseconds.

Data supplied from the **esp@cenet** database - Worldwide

①9 BUNDESREPUBLIK
DEUTSCHLAND



DEUTSCHES
PATENTAMT

①2 Offenlegungsschrift
①0 DE 43 16 348 A 1

⑤1 Int. Cl.⁵:
G 01 S 17/08
G 01 S 7/48
G 01 C 3/00

②1 Aktenzeichen: P 43 16 348.3
②2 Anmeldetag: 15. 5. 93
④3 Offenlegungstag: 17. 11. 94

DE 43 16 348 A 1

⑦1 Anmelder:
Leica Heerbrugg AG, Heerbrugg, CH

⑦4 Vertreter:
Stamer, H., Dipl.-Phys., Pat.-Ass., 35579 Wetzlar

⑦2 Erfinder:
Bernhard, Heinz, Grub, CH; Ehbets, Hartmut, Platz,
CH; Giger, Kurt, Ruethi, CH; Hinderling, Juerg, Dr.,
Heerbrugg, CH

⑤4 Vorrichtung zur Distanzmessung

⑤7 Vorrichtung zur Distanzmessung mit einem von einem Halbleiterlaser (10) erzeugten sichtbaren Meßstrahlenbündel (11), einem Kollimatorobjektiv (12) zur Kollimation des Meßstrahlenbündels in Richtung der optischen Achse (13) des Kollimatorobjektivs (12), einer Schaltungsanordnung zur Modulation der Meßstrahlung, einem Empfangsobjektiv (15) zur Aufnahme und Abbildung des an einem entfernten Objekt (16) reflektierten Meßstrahlenbündels auf eine Empfangseinrichtung, einer schaltbaren Strahlumlenkeinrichtung (28) zur Erzeugung einer internen Referenzstrecke zwischen dem Halbleiterlaser (10) und Empfangseinrichtung und einer elektronischen Auswerteeinrichtung (25) zur Ermittlung und Anzeige der zum Objekt (16) gemessenen Distanz. Erfindungsgemäß enthält die Empfangseinrichtung einen Lichtleiter (17') mit nachgeschaltetem opto-elektronischem Wandler (24), wobei die Lichtleitereintrittsfläche (17) in der Abbildungsebene des Empfangsobjektivs (15) für große Objektentfernungen angeordnet und aus dieser Position (18) quer zur optischen Achse (14) steuerbar verschiebbar (18') ist. In einer alternativen Ausgestaltung ist die Lichtleitereintrittsfläche (17) feststehend und es sind außerhalb der optischen Achse (14) des Empfangsobjektivs (15) optische Mittel (36) vorgesehen, die bei kürzeren Objektdistanzen die Abbildungsposition des Meßstrahlenbündels zur optischen Achse (14) des Empfangsobjektivs (15) umlenken. Die Meßstrahlung ist pulsmoduliert mit Anregungspulsen einer Pulsbreite ...

DE 43 16 348 A 1

Die Erfindung betrifft eine Vorrichtung zur Distanzmessung mit den im Oberbegriff der Ansprüche 1 und 2 angegebenen Merkmalen.

Eine Vorrichtung dieser Art ist aus einer Veröffentlichung der Fa. Wild Heerbrugg AG, Schweiz, V. 86, mit dem Titel "Distanzmessung nach dem Laufzeitmeßverfahren mit geodätischer Genauigkeit" bekannt. Sie wird auch zur Messung von Distanzen zu Objekten mit natürlichen rauen Oberflächen eingesetzt. So werden zur Vermessung von schwer zugänglichen Oberflächen, wie z. B. Steinbrüche, Kavernenwände, Tunnelprofile usw., bei denen Distanzen bis zu einigen 100 m gemessen werden müssen, Vorrichtungen verwendet, bei denen gepulste Infrarothalbleiterlaserdioden mit großen emittierenden Oberflächen als Strahlungsquellen dienen. Der Vorteil dieser Strahlungsquellen besteht darin, daß Strahlungspulse hoher Spitzenleistung in der Größenordnung von einigen Watt erzeugt werden können, so daß damit die geforderten Meßdistanzen von einigen 100 m erreicht werden. Ein Nachteil ergibt sich aus den relativ großen Abmessungen der emittierenden Oberfläche dieser Laser in der Größenordnung von 300 μ , weil dadurch die Abstrahlungskeule dieser Vorrichtungen eine Divergenz von ca. 2 mrad aufweist, wodurch bei 50 m bereits ein Bündelquerschnitt von 0,1 m vorhanden ist. Bei sehr kurzer Distanz hat der Bündelquerschnitt dieser Vorrichtung immer noch einen Durchmesser von mehreren cm, weil man zur Aussendung der Pulsleistung von einigen Watt bei 2 mrad Bündeldivergenz Objektivdurchmesser von mehreren cm braucht.

Da Sende- und Empfangsobjektiv getrennt angeordnet sind, muß für den Nahbereich unter 10 bis 15 m zur Überdeckung von Sende- und Empfangsbündel eine Vorsatzlinse aufgesetzt werden. Ein weiterer Nachteil besteht darin, daß wegen der infraroten Meßstrahlung die aktuell angemesene Objektstelle nicht erkennbar ist. Um den Zielort sichtbar zu machen, wird ein zusätzlicher Laser mit sichtbarer Strahlungsemission vorgesehen, dessen Strahlachse zur Sendestrahlachse sorgfältig justiert werden muß. Das Gerät ist mit einer elektronischen Auswerte- und Anzeigevorrichtung ausgestattet, die es auch gestattet, über eine Tastatur zusätzliche Werte einzugeben und Berechnungen auszuführen.

Aus der DE 40 02 356 C1 ist ebenfalls ein Abstandsmeßgerät mit getrenntem Sende- und Empfangsobjektiv bekannt. Die Sendeeinrichtung enthält zwei elektronisch komplementär schaltbare Laserdioden, von denen eine die Lichtwellenzüge auf die Meßstrecke, die andere die Lichtwellenzüge auf die Referenzstrecke schickt. Beide Lichtwellenzüge werden vom gleichen Fotoempfänger abwechselnd empfangen, der an eine Auswertelektronik angeschlossen ist. Es ist aus der Druckschrift nicht zu entnehmen, ob die Laserdioden sichtbares Licht emittieren. Der zu messende Abstandsbereich wird mit 2 bis 10 m angegeben und die Meßgenauigkeit soll im Bereich einiger mm liegen.

In der Zeitschrift "Industrie", 11/92, Seiten 6—8, wird ein Entfernungsmessgerät DME 2000 der Fa. Sick GmbH mit optischer Distanzmessung auf Basis Laufzeitmessung beschrieben, das mit zwei sichtbares Licht emittierenden Halbleiterlaserdioden arbeitet. Das erforderliche Sendelicht erzeugt eine Laserdiode mit Kollimatoroptik, die zweite Laserdiode liefert das notwendige Referenzsignal direkt an den Empfänger. Das Sendestrahlbündel und das Empfangsstrahlbündel sind koaxial zueinander angeordnet, so daß nur ein einziges

Objektiv mit relativ großem Durchmesser verwendet wird. Der Meßabstand zu natürlichen rauen Oberflächen beträgt 0,1 bis 2 m mit einem Lichtfleckdurchmesser von ca. 3 mm. Für größere Objektentfernungen bis zu 130 m muß eine Reflektorfolie auf dem anzumessenden Objekt angebracht werden. Der Lichtfleckdurchmesser beträgt bei diesen Distanzen ca. 250 mm. In Verbindung mit der koaxialen Sende-Empfangsoptik wird als Empfänger eine relativ großflächige PIN-Fotodiode verwendet. Damit ist dann zwar eine Überlappung der stark divergenten Empfangslichtkeule mit dem Sendebündel gegeben, so daß Distanzen bis herab zu 0,1 m gemessen werden können, jedoch lassen sich mit diesen großflächigen Detektoren ohne zusätzliche Reflektoren keine großen Meßreichweiten erzielen.

Im Baugewerbe, insbesondere beim Innenausbau und im Installationsgewerbe besteht die Forderung, Distanzen bis zu 30 m auf rauen Oberflächen ohne zusätzliche Präparation durch Reflektoren messen zu können. Bei einer geforderten Meßgenauigkeit von 1 bis 2 mm muß dazu die Divergenz des Empfangsbündels möglichst klein sein, da andernfalls der mit empfangene Umgebungslichtanteil ein zu großes Rauschsignal im Empfänger erzeugen würde. Eine kleine Divergenz des Empfangsbündels von ca. 2 mrad hat jedoch den Nachteil, daß bei getrennten Sende- und Empfangsoptiken eine Überlappung des Empfangsbündels mit dem Sendebündel erst ab 1 bis 2 m vorliegt, so daß ohne weitere Maßnahmen erst ab dieser Distanz eine Distanzmessung möglich ist.

Der Erfindung lag daher die Aufgabe zugrunde, mit einem stark kollimierten sichtbaren Meßstrahlbündel, das im Nahbereich einen Durchmesser kleiner 0,5 cm und im entfernten Grenzbereich einen Durchmesser kleiner 1 bis 2 cm aufweist, eine Distanzmessung zu natürlichen rauen Oberflächen im gesamten Distanzbereich von der Vorderkante des Meßgerätes bis zu mindestens 30 m zu ermöglichen.

Diese Aufgabe wird bei einer Vorrichtung der eingangs genannten Art erfindungsgemäß durch die kennzeichnenden Merkmale der Ansprüche 1 oder 2 gelöst. Vorteilhafte Ausgestaltungen und Weiterbildungen der Vorrichtung ergeben sich aus den Merkmalen der Unteransprüche 3 bis 18.

Beim Erfindungsgegenstand erzeugt das Kollimatorobjektiv einen stark gebündelten Meßstrahl entlang seiner optischen Achse. Die optische Achse des daneben angeordneten Empfangsobjektivs verläuft zumindest nahezu parallel zu der optischen Achse des Kollimatorobjektivs und liegt mit dieser in einer gemeinsamen Ebene. Die nicht vermeidbare Divergenz des Meßstrahlbündels, die relativ eng nebeneinander liegenden optischen Abbildungssysteme und die Brennweiten dieser Systeme bewirken, daß an Objekten bis etwa 2 m Nähe reflektierte Meßstrahlung nahezu im Brennpunkt des Empfangsobjektivs abgebildet wird. Durch die Konzentration des empfangenen Lichts in einer kleinen Fläche entstehen keine Intensitätsprobleme für die Signalauswertung bis hin zu den weiten Meßdistanzen.

Für kleine Meßdistanzen ist jedoch zu beobachten, daß sich die Abbildungsposition des am Objekt reflektierten Meßflecks zunehmend vom Brennpunkt längs und quer zur optischen Achse des Empfangsobjektivs entfernt. Die im Brennpunkt angeordnete Lichtleiter-eintrittsfläche erhält dann kein Licht mehr, wodurch die untere Meßgrenze erreicht wird. Erfindungsgemäß wird die Lichtleiter-eintrittsfläche in einer ersten Ausgestaltung der Verlagerung der Abbildungsposition des Meß-

flecks nachgeführt, und zwar lediglich quer zur optischen Achse des Empfangsobjektivs. Auf eine Nachführung längs der optischen Achse kann verzichtet werden, da Intensitätsprobleme hinsichtlich der an nahen Objekten reflektierten Meßstrahlung nicht bestehen. Es hat sich sogar herausgestellt, daß eine Nachführung in die korrekte Abbildungsposition zu einer Übersteuerung der Auswertelektronik führt. Die steuerbar verschiebbare Lichtleitereintrittsfläche bietet für alle Meßdistanzen die Möglichkeit der Anpassung an optimale Signalpegel. Eine dazu alternative Lösung besteht darin, die Lichtleitereintrittsfläche feststehend anzuordnen und durch optische Umlenkmittel dafür zu sorgen, daß die bei kurzen Objektdistanzen zunehmend schräger in das Empfangsobjektiv einfallenden Meßstrahlen zur Lichtleitereintrittsfläche gelenkt werden. Auch hierbei wird die Erkenntnis ausgenutzt, daß es auf eine abbildungsoptisch korrekte Umlenkung nicht ankommt, da Intensitätsprobleme bei nahen Objektdistanzen nicht bestehen. Diese Lösung hat den Vorteil, daß sie ohne bewegte Elemente im Empfangskanal auskommt.

Ein die Meßgenauigkeit der erfindungsgemäßen Vorrichtung begrenzender Effekt ergibt sich aus den physikalischen Eigenschaften der modulierten Laserstrahlung im Zusammenwirken mit den anzumessenden rauen Oberflächen.

Die sichtbare Strahlung der Halbleiterlaserdioden wird als Spektrum von äquidistanten Spektrallinien (Moden) abgestrahlt. Während der Einwirkung des Modulationsstromes ändern sich sowohl die Wellenlängen als auch die Strahldichten (Intensitäten) der Moden. Je nach Wellenlänge ergeben sich daher unterschiedliche Modulationsphasenverzögerungen des Laserpulses bezogen auf den elektrischen Modulationspuls. Die Modulationsphase bezieht sich dabei auf den zeitlichen Schwerpunkt t_s der Intensitätsvariation $I(t)$ über die Abstrahldauer t des Laserpulses während eines Modulationspulses. Mathematisch ist t_s gleich dem Integral über $I(t) \cdot t \cdot dt$ dividiert durch das Integral über $I(t) \cdot dt$, wobei der Integrationsbereich gleich der gesamten Laserpulsdauer ist.

Je nach Modulationsart und Modulationspulsbreite können die je nach Wellenlänge variierenden Modulationsphasenunterschiede zeitlichen Laserpulsverzögerungen von bis zu 1,3 ns entsprechen. Die entsprechenden scheinbaren Distanzunterschiede gehen bis zu 200 mm.

Das von der anzumessenden rauen Oberfläche zurückgestreute Licht hat wegen der Kohärenz der Laserstrahlung eine granulierten Intensitätsverteilung, die unter der Bezeichnung Speckles bekannt ist. Nur in der Richtung, in die die Laserstrahlung reflektiert würde, wenn die raue Oberfläche ein Spiegel wäre, fallen die Speckles der verschiedenen Moden der Laserstrahlung zusammen. Wegen der unterschiedlichen Wellenlänge der Moden ist das für alle anderen Richtungen nicht der Fall, so daß ein Strahlungsfeld mit räumlich unterschiedlichen Modulationsphasen vorliegt.

Die Strahlung, die auf das Empfangsobjektiv fällt und dem Fotodetektor zugeführt wird, hat eine repräsentative Modulationsphase, die durch die mit der entsprechenden Intensität gewichtete Mittelung über alle Modulationsphasen des in das Objektiv einfallenden Strahlungsfeldes entsteht. Dieser Mittelwert schwankt je nach Specklesstruktur über das Strahlungsfeld, d. h. je nach Struktur der rauen Oberfläche. Durch Verschieben eines Objektes mit makroskopisch gleichförmig erscheinender Oberfläche senkrecht zur Meßrichtung

konnte nachgewiesen werden, daß der dieser Modulationsphasenschwankung entsprechende Distanzfehler bis zu 20 mm betragen kann.

Überraschenderweise hat sich herausgestellt, daß eine entscheidende Verbesserung der physikalischen Gegebenheit allein dadurch gelingt, daß die Modulation der Laserdioden mit Anregungspulsen erzeugt wird, deren Pulsbreite kleiner 2 ns beträgt. Dann werden die Modulationsphasenunterschiede je nach Wellenlänge so klein, daß die entsprechenden Distanzschwankungen kleiner 2 mm werden.

Die Verwendung von Lichtleitern in Distanzmeßgeräten ist an sich bekannt. Im Zusammenhang mit dem vorliegenden Erfindungsgegenstand ergibt sich der besondere Vorteil, daß der Lichtleiter in seinem Verlauf zum opto-elektronischen Wandler mehrfach gekrümmt werden kann. Dadurch wird die vorstehend beschriebene gewichtete Mittelung über alle Modulationsphasen zusätzlich unterstützt.

Zur Kompensation von Driteffekten in der Elektronik und in den opto-elektronischen Wandlern ist es bekannt, daß vor und nach der externen Distanzmessung zum Vergleich über eine interne Referenzstrecke bekannter Länge gemessen wird. Zu diesem Zweck wird beim Erfindungsgegenstand ein lichtstreuendes Element in das kollimierte Meßstrahlenbündel so eingeschaltet, daß keine Strahlung über den externen Lichtweg gelangt. Die Streucharakteristik dieses Elementes wird dem Raumbereich angepaßt, in dem die Lichtleitereintrittsfläche verstellt wird. Dadurch werden zwei für die Funktion der Vorrichtung wesentliche Vorteile erzielt. Zum einen wird erreicht, daß von jedem Teil des Meßstrahlenbündels Strahlung in die Lichtleitereintrittsfläche gelangt, wodurch Unterschiede der Modulationsphase über den Querschnitt des Meßstrahlenbündels keinen Einfluß auf die Distanzmessung haben. Da von dem lichtstreuenden Element die Strahlung in den gesamten Raumbereich gestreut wird, in dem sich die Lichtleitereintrittsfläche bewegt, kann die Referenzmessung in jeder Position der Lichtleitereintrittsfläche sofort und ohne erneutes Einregeln der Position durchgeführt werden, wodurch eine kurze Meßzeit erreicht wird. Die Streuintensität pro Flächeneinheit kann so eingestellt werden, daß eine Übersteuerung der Auswerteeinrichtung sicher vermieden wird. Diese Maßnahme hat daher nicht nur für die Anordnung mit verstellbarer Lichtleitereintrittsfläche sondern in gleicher Weise Bedeutung für die alternative Anordnung mit feststehender Lichtleitereintrittsfläche und zusätzlichen Strahlumlenkmitteln.

Die erfindungsgemäße Vorrichtung wird nachfolgend anhand von in der Zeichnung schematisch dargestellten Ausführungsbeispielen näher beschrieben, wobei auch auf weitere Vorteile eingegangen wird. Im einzelnen zeigen:

Fig. 1 eine Gesamtdarstellung der Vorrichtung mit verstellbarer Lichtleitereintrittsfläche in Aufsicht,

Fig. 2 einen Empfangsteil mit einem Spiegel zur Strahlumlenkung,

Fig. 3 einen Empfangsteil mit refraktiver Strahlumlenkung,

Fig. 4 einen Empfangsteil mit diffraktiver Strahlumlenkung,

Fig. 5 einen in das Sendestrahlenbündel eingesetzten Strahlenteiler und

Fig. 6 ein in das Sendestrahlenbündel einschaltbares Umlenkprisma.

In Fig. 1 erzeugt ein Halbleiterlaser 10 ein sichtbares

Meßstrahlenbündel 11, das durch ein Kollimatorobjektiv 12 in Richtung der optischen Achse 13 als Parallelstrahlenbündel ausgesendet wird und einen Durchmesser von etwa 4 mm hat. Die optische Achse 14 des Empfangsobjektivs 15 verläuft zumindest angenähert parallel zur optischen Achse 13 des Kollimatorobjektivs 12 und liegt mit dieser in einer Ebene. Der Durchmesser des Empfangsobjektivs 15 beträgt etwa 30 mm und der Aufnahmewinkel etwa 120°, so daß einerseits der Bündelquerschnitt für von weit entfernten Objekten 16 reflektierte Strahlungsintensitäten ausreichend groß ist und andererseits auch die von nahen Objekten unter großem Einfallswinkel reflektierte Strahlung aufgenommen werden kann.

Weit entfernte Objekte 16 scheinen für die Empfangsoptik 15 im Unendlichen zu liegen, so daß der Abbildungsort des am Objekt erzeugten Meßflecks auf der optischen Achse 14 im Brennpunkt des Empfangsobjektivs 15 liegt. Hier ist die Lichtleitereintrittsfläche 17 in ihrer Grundposition angeordnet. Das Lichtleiterende ist von einer Halterung 18 umfaßt, die an einer Blattfeder 19 befestigt ist. Das andere Ende der Blattfeder 19 ist am Gehäuse 20 der Distanzmeßvorrichtung starr eingespannt und bildet daher ein Federgelenk. Die Blattfeder 19 liegt unter Vorspannung an einem Exzenter 21 an, der motorisch um eine Achse 22 drehbar ist. Die Halterung 18 bewegt sich bei Drehung des Exzenter 21 z. B. in die Position 18' quer zur optischen Achse 14. Der Verstellweg beträgt in einem praktischen Ausführungsbeispiel etwa 3 mm. In der Position 18' wird Strahlung von einem nahen Objekt empfangen, was durch das gestrichelt eingezeichnete Empfangsstrahlenbündel angedeutet ist. Die Verstellung der Lichtleitereintrittsfläche verläuft in etwa in der Brennebene des Empfangsobjektivs 15. Die korrekte Abbildungsposition des nahen Meßflecks liegt ersichtlich in Lichtrichtung hinter der Brennebene.

Anstelle der im Ausführungsbeispiel gewählten Verstellvorrichtung mit Federgelenk und Exzenter sind andere konstruktive Ausgestaltungen möglich, wie z. B. Schlitten- oder Mehrgelenk-Elemente.

Der Lichtleiter 17' ist in seinem vorderen Abschnitt frei beweglich, so daß er der Verstellung der Halterung 18 folgen kann. In seinem hinteren Abschnitt 23 ist er mehrfach gekrümmt fixiert. An seinem Ende ist der Lichtleiteraustrittsfläche ein opto-elektronischer Wandler 24 nachgeschaltet. Die Empfangssignale werden einer Auswerteeinrichtung 25 zugeführt.

Im Bereich des aus dem Gehäuse 20 der Vorrichtung austretenden Meßstrahlenbündels 11 ist eine reflexarm verspiegelte Abschlußscheibe 26 eingesetzt, die zur Unterdrückung von Reflexen auch schräg zum Strahl gestellt sein kann. Um zu vermeiden, daß Reststreuungen zur Lichtleitereintrittsfläche 17 gelangen, ist außerdem eine rohrförmige Blende 27 vorgesehen. Vor der Lichtleitereintrittsöffnung dieser Blende 27 ist eine schaltbare Strahlenumlenkeinrichtung 28 angeordnet, die um eine Achse 29 motorisch schwenkbar ist. Die vom Meßstrahlenbündel 11 beaufschlagte Oberfläche der Strahlenumlenkeinrichtung 28 ist streuend, wobei ein divergenter Streukegel 30 erzeugt wird. Die Öffnung des Streukegels 30 im Bereich der Lichtleitereintrittsfläche 17 ist so groß, daß in allen Positionen Strahlung aus dem so erzeugten Referenzlichtweg empfangen wird.

Die Auswerteeinrichtung 25 enthält auch die Elektronik zur Modulation des Halbleiterlasers 10. Zur Justierung der Abstrahlrichtung des Halbleiterlasers 10 auf die optische Achse 13 des Kollimatorobjektivs 12 kann

das Gehäuse des Halbleiterlasers 10 um eine Achse 31 oder eine dazu senkrecht stehende Achse schwenkbar gelagert sein. Die Justierung kann in Abhängigkeit von einem ausgewählten Empfangssignal motorisch über die Auswerteeinrichtung 25 gesteuert werden. Zum Ausgleich von geringen Fehljustierungen der optischen Achsen 13, 14 zu einer gemeinsamen Ebene kann es auch vorteilhaft sein, die Lichtleitereintrittsfläche nicht nur in der Ebene der optischen Achsen 13, 14, sondern auch senkrecht dazu zu verstellen. Durch eine geeignete Abtastbewegung in der Brennebene des Empfangsobjektivs 15 kann der Ort mit einem optimalen Signalpegel ermittelt werden und in dieser Lage der Lichtleitereintrittsfläche 17 die Signalauswertung vorgenommen werden.

Die Auswerteeinrichtung 25 enthält eine Anzeigevorrichtung 32 und eine Tastatur 33, über die z. B. Korrekturwerte oder ergänzende Informationen zur aktuellen Distanzmessung eingegeben werden können. Eine wichtige ergänzende Information ist die Berücksichtigung der Horizontallage bzw. Vertikallage der durch die beiden optischen Achsen 13, 14 definierten Ebene, um tatsächlich senkrecht zum Objekt messen zu können. Dazu kann der Vorrichtung z. B. ein zweiachsiger elektronischer Neigungsmesser 34 zugeordnet sein, dessen Horizontalachsen in der Ebene der optischen Achsen 13, 14 liegen und parallel und senkrecht zu diesen Achsen ausgerichtet sind. Die Ausgangssignale des Neigungsmessers 34 können der Auswerteeinrichtung 25 zugeführt und bei der Distanzmessung automatisch berücksichtigt werden. Sie können aber auch zur mechanischen Verstellung des Halbleiterlasers 10 oder eines nicht dargestellten aktiven optischen Elementes im Sendestrahlangang verwendet werden, um das kollimierte Strahlenbündel automatisch zu horizontieren.

Neben einer Information über die Neigung der Vorrichtung im Raum erweitert die Berücksichtigung des Azimuts, d. h. des Winkels, unter dem das Meßstrahlenbündel in der Horizontalebene auf die angemessene Objektfläche auftrifft, die Möglichkeiten der Distanzmessung, und zwar in Form einer polaren Aufnahme der Meßwerte. Dazu kann der Vorrichtung ein digital-magnetischer Kompaß 35 zugeordnet sein, dessen Azimutreferenzrichtung parallel zur optischen Achse 13 des Kollimatorobjektivs 12 ausgerichtet ist. Mehrere Distanzmessungen mit Berücksichtigung der Neigung und des Azimuts des Meßstrahlenbündels erlauben in an sich bekannter Weise die Bestimmung von Punkten und Flächen im Raum und auch die Bestimmung der Lage von Flächen zueinander von einem einzigen Meßstandort aus. Ebenso ist die rechnerische Ermittlung von Horizontaldistanzen möglich, wie sie sonst nur bei Meßsystemen mit mechanischen Achsen, elektronischen Tachymetern, möglich ist.

Als Nullpunkt der Messung können die Vorderfläche, die Rückfläche oder auch die Mitte des Gehäuses 20 der Vorrichtung definiert und wahlweise z. B. über die Tastatur 33 in die Auswerteeinrichtung 25 eingegeben sowie von ihr automatisch bei der Distanzmessung berücksichtigt werden.

Fig. 2 zeigt eine erste Lösungsmöglichkeit zur Umlenkung der von nahen Objektflächen reflektierten Strahlenbündel in Richtung auf eine feststehende Lichtleitereintrittsfläche 17. Dazu dient hier ein außerhalb der optischen Achse 14 und schräg zu ihr angeordneter ebener Spiegel 36, der aber auch leicht gekrümmt und streuend sein kann. Die zweckmäßige Form, Anordnung und Ausgestaltung können durch Versuche, die im Rah-

men fachmännischen Handelns liegen, leicht bestimmt werden. Zum Ausgleich von evtl. vorhandenen Schiefen zwischen den optischen Achsen 13, 14 kann es insbesondere sinnvoll sein, den Spiegel torusförmig um die optische Achse 14 herum auszubilden. Die beschriebene Anordnung hat den Vorteil, daß die von entfernten Objekten empfangene Strahlung durch das Umlenkmittel nicht beeinflußt wird.

In Fig. 3 ist als weitere Möglichkeit zur Umlenkung der schräg einfallenden Meßstrahlen ein Prisma 37 als refraktives Element vorgesehen. Auch hier kann durch Versuche die zweckmäßigste Anordnung des Prismas 37 ermittelt werden, in der einerseits die von entfernten Objekten empfangene Strahlung nicht so weit abgelenkt wird, daß Intensitätsschwierigkeiten auftreten und andererseits ein ausreichender Anteil der schräg einfallenden Meßstrahlen in Richtung auf die Lichtleitereintrittsfläche 17 gelenkt wird. Insbesondere kann es vorteilhaft sein, die refraktive Fläche ringsymmetrisch zur optischen Achse 14 anzuordnen und im Zentrum einen Teil unbeeinflußt zu lassen. Das Prisma 37 kann auch schaltbar sein, so daß es nur bei nahen Objektdistanzen wirksam wird.

Fig. 4 zeigt eine weitere Möglichkeit der richtungsabhängigen Strahlenumlenkung mit Hilfe eines diffraktiven Elementes 38. Solche Elemente gewinnen durch Weiterentwicklung der Mikrostrukturtechnik für holographische Elemente, Zonenplatten und binäre Optiken zunehmend an Bedeutung. Eine Übersicht über die Gestaltung und Anwendung solcher Elemente kann einer Publikation des Centre Suisse d'Electronique et de Microtechnique S.A. über Diffractive Optical Elements (DOE), Juni 1991, entnommen werden. Der Vorteil dieser Elemente liegt darin, daß die diffraktive Struktur individuellen Abbildungseigenschaften angepaßt werden kann. Dabei können auch komplizierte optische Transformationsfunktionen relativ einfach realisiert werden. Insbesondere kann eine Beugungsstruktur berechnet und fotolithografisch erzeugt werden, die aus unterschiedlichen Richtungen einfallende Strahlen in dieselbe Richtung lenken. Der Aufnahmewinkel des Objektivs 15 in Richtung des Sendestrahls kann damit wesentlich vergrößert werden.

Eine Erweiterung des Anwendungsbereichs der erfindungsgemäßen Vorrichtung ergibt sich durch den Einsatz eines drehbaren Zweistrahlprismas in das austretende kollimierte Meßstrahlenbündel. Wie in Fig. 5 dargestellt, kann dazu die Abschlußscheibe 26 entfernt und an ihrer Stelle ein Tubus 39 in die rohrförmige Blende 27 eingesetzt werden. In den Tubus 39 ist ein Prisma 40 mit strahlteilender Kittfläche 41 eingesetzt. Durch eine Öffnung 42 im Tubus 39 kann auf diese Weise ein zusätzlicher sichtbarer Strahl senkrecht zur optischen Achse 13 des Meßstrahlenbündels erzeugt werden. Dieser Strahl kann z. B. dazu verwendet werden, ihn an eine vorhandene Fläche anzulegen, um Abstände senkrecht zu dieser Fläche messen zu können. Bei senkrecht zum Meßobjekt ausgerichteter Vorrichtung können mit dem zusätzlichen Strahl auch Abstandswerte auf andere Flächen übertragen werden.

Der in Fig. 5 dargestellte Vorsatz zur Erzeugung eines Orientierungsstrahles senkrecht zum Meßstrahl kann in an sich bekannter Weise auch durch Prismen mit mehreren Teilerflächen oder anderer Strahlenumlenkung, wie z. B. bei einem Pentaprisma, abgeändert werden.

Eine weitere Aufgabe des Vorsatzes kann darin bestehen, die optische Achse 13 des Meßstrahles in Rich-

tung auf die optische Achse 14 des Empfangsobjektivs 15 umzulenken. Eine solche Ausgestaltung ist in Fig. 6 dargestellt. Sie hat den Vorteil, daß sogar an der Vorderkante 20' des Gehäuses 20 anliegende Objekte Strahlung in den Empfangsstrahlengang reflektieren. Aus konstruktiven Gründen der Halterung des Objektivs 15 ist es in diesem Fall vorteilhaft, das Empfangsobjektiv 15 etwas in das Gehäuse 20 hinein zu verlegen. Das zur Umlenkung der Strahlen vorgesehene Prisma 43 ist auf einem Schieber 44 angeordnet, der bei Messung von sehr kurzen Entfernungen von Hand in den Strahlengang eingeschoben werden kann.

Der Aufwand an Funktionselementen für die erfindungsgemäße Vorrichtung ist gering und diese eignen sich für eine Miniaturisierung. Die Vorrichtung kann daher sehr kompakt und insbesondere als Taschengerät ausgestaltet werden.

Patentansprüche

1. Vorrichtung zur Distanzmessung mit

- einem von einem Halbleiterlaser (10) erzeugten sichtbaren Meßstrahlenbündel (11),
- einem Kollimatorobjektiv (12) zur Kollimation des Meßstrahlenbündels (11) in Richtung der optischen Achse (13) des Kollimatorobjektivs (12),
- einer Schaltungsanordnung zur Modulation der Meßstrahlung,
- einem Empfangsobjektiv (15) zur Aufnahme und Abbildung des an einem entfernten Objekt (16) reflektierten Meßstrahlenbündels (11) auf eine Empfangseinrichtung,
- einer schaltbaren Strahlenlenkeinrichtung (28) zur Erzeugung einer internen Referenzstrecke zwischen dem Halbleiterlaser (10) und der Empfangseinrichtung und
- einer elektronischen Auswerteeinrichtung (25) zur Ermittlung und Anzeige der zum Objekt (16) gemessenen Distanz, dadurch gekennzeichnet, daß die Empfangseinrichtung einen Lichtleiter (17') mit nachgeschaltetem opto-elektronischem Wandler (24) enthält, wobei die Lichtleitereintrittsfläche (17) in der Abbildungsebene des Empfangsobjektivs (15) für große Objektentfernungen angeordnet und aus dieser Position (18) quer zur optischen Achse (14) des Empfangsobjektivs (15) steuerbar verschiebbar ist.

2. Vorrichtung zur Distanzmessung mit

- einem von einem Halbleiterlaser (10) erzeugten sichtbaren Meßstrahlenbündel (11),
- einem Kollimatorobjektiv (12) zur Kollimation des Meßstrahlenbündels (11) in Richtung der optischen Achse (13) des Kollimatorobjektivs (12),
- einer Schaltungsanordnung zur Modulation der Meßstrahlung,
- einem Empfangsobjektiv (15) zur Aufnahme und Abbildung des an einem entfernten Objekt (16) reflektierten Meßstrahlenbündels (11) auf eine Empfangseinrichtung,
- einer schaltbaren Strahlenlenkeinrichtung (28) zur Erzeugung einer internen Referenzstrecke zwischen dem Halbleiterlaser (10) und der Empfangseinrichtung und
- einer elektronischen Auswerteeinrichtung (25) zur Ermittlung und Anzeiger der zum Ob-

- jekt (16) gemessenen Distanz, dadurch gekennzeichnet, daß die Empfangseinrichtung einen Lichtleiter (17') mit nachgeschaltetem opto-elektronischen Wandler (24) enthält, wobei die Lichtleitereintrittsfläche (17) auf der optischen Achse (14) des Empfangsobjektivs (15) in der Abbildungsebene für große Objektdistanzen angeordnet ist und zwischen dem Empfangsobjektiv (15) und der Lichtleitereintrittsfläche (17) außerhalb der optischen Achse (14) des Empfangsobjektivs (15) optische Mittel (36; 37; 38) vorgesehen sind, die bei kürzeren Objektdistanzen die Abbildungsposition des Meßstrahlenbündels (11) zur optischen Achse (14) des Empfangsobjektivs (15) umlenken.
3. Vorrichtung nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Meßstrahlung pulsmoduliert ist mit Anregungspulsen einer Pulsbreite unterhalb von zwei Nanosekunden.
4. Vorrichtung nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß der Lichtleiter (17') in seinem Verlauf mehrfach gekrümmt (23) ist.
5. Vorrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß das Lichteintrittsende (17) des Lichtleiters (17') von einer mechanischen Verstellvorrichtung (18, 19, 21, 22) gehalten wird, die in einer Ebene verstellbar ist, die durch die optischen Achsen (13, 14) des Kollimatorobjektivs (12) und Empfangsobjektivs (15) definiert ist.
6. Vorrichtung nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß die Verstellvorrichtung zusätzlich senkrecht zu der durch die optischen Achsen (13, 14) definierten Ebene verstellbar ist.
7. Vorrichtung nach den Ansprüchen 5 oder 6, dadurch gekennzeichnet, daß ein motorischer Antrieb mit Steuereinrichtung vorgesehen ist, die die Verstellvorrichtung aus der Grundposition (18) über den vorgegebenen Verstellbereich (18') bewegt, wobei die aufgenommene Lichtintensität gemessen und gespeichert wird und danach die Verstellvorrichtung in eine Position gebracht wird, in der eine für die Signalauswertung optimale Lichtintensität empfangen wird.
8. Vorrichtung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß die Verstellvorrichtung aus einem Federgelenk (19) mit motorisch angetriebenem Exzenter (21, 22) besteht.
9. Vorrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß als schaltbare Strahlumlenkeinrichtung für die Erzeugung der Referenzstrecke ein lichtstreuendes Element (28) vorgesehen ist, dessen Streucharakteristik (30) dem Verstellbereich (18, 18') der Lichtleitereintrittsfläche (17) angepaßt ist.
10. Vorrichtung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß zur Umlenkung der Abbildungsposition ein geneigt zur optischen Achse (14) des Empfangsobjektivs (15) ausgerichteter Reflektor (36) vorgesehen ist.
11. Vorrichtung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß zur Umlenkung der Abbildungsposition ein in Randbereichen des Empfangsobjektivs (15) angeordnetes refraktives optisches Element (37) vorgesehen ist.
12. Vorrichtung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß zur Umlenkung der Abbildungsposition dem Empfangsobjektiv (15) ein diffraktives optisches Element (38) zugeordnet ist.

13. Vorrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, gekennzeichnet durch einen elektronischen Neigungsmesser (34), dessen Meßachse parallel zur optischen Achse (13) des Kollimatorobjektivs (12) ausgerichtet ist.
14. Vorrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, gekennzeichnet durch einen zwei-achsigen elektronischen Neigungsmesser, (34) dessen eine Achse parallel zur optischen Achse (13) des Kollimatorobjektivs (12) und dessen andere Achse senkrecht dazu und parallel zu der Ebene ausgerichtet ist, die durch die optischen Achsen (13, 14) des Kollimatorobjektivs (12) und des Empfangsobjektivs (15) gebildet wird.
15. Vorrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, gekennzeichnet durch einen digital-magnetischen Kompaß (35), dessen Azimut-Referenzrichtung parallel zur optischen Achse (13) des Kollimatorobjektivs (12) ausgerichtet ist.
16. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 13 bis 15, dadurch gekennzeichnet, daß die Ausgangssignale des Neigungsmessers (34) und/oder Kompaß (35) der Auswerteeinrichtung (25) als zusätzliche Eingangssignale zugeleitet werden.
17. Vorrichtung nach einem der Ansprüche 13 oder 14, dadurch gekennzeichnet, daß die Ausgangssignale des Neigungsmessers (34) einem aktiven optischen oder mechanischen Stellelement zur Horizontalisierung des kollimierten Meßstrahlenbündels (11) zugeleitet werden.
18. Vorrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, gekennzeichnet durch ein in das austretende Meßstrahlenbündel (11) einfügbares Prisma (40, 41; 43).

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

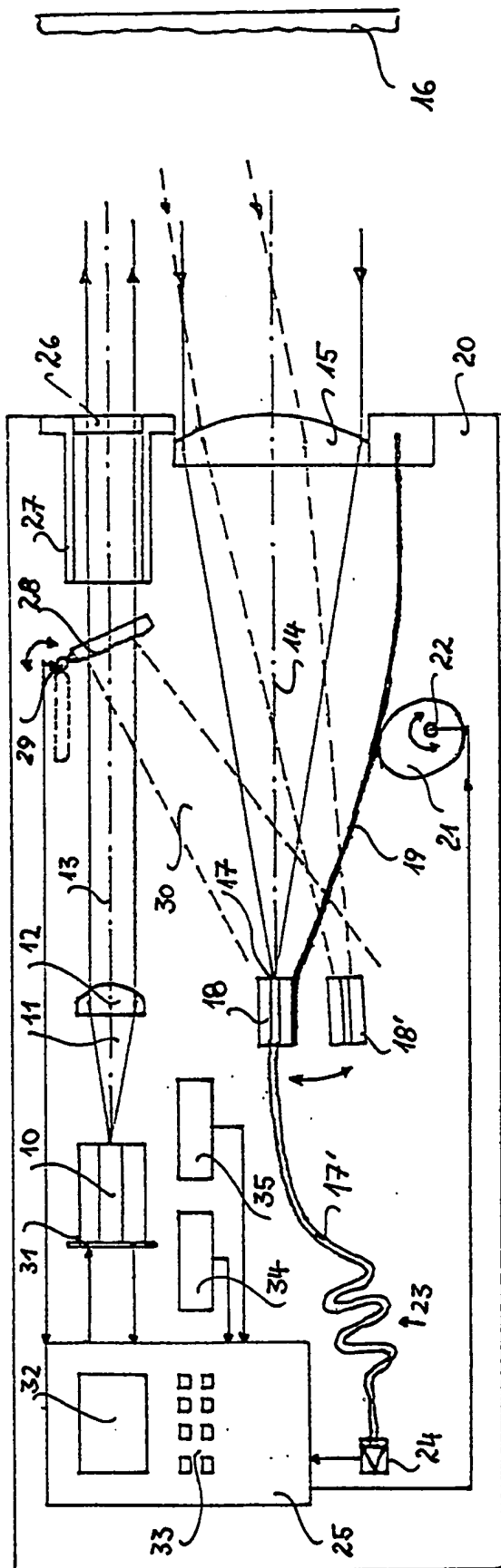


Fig. 1

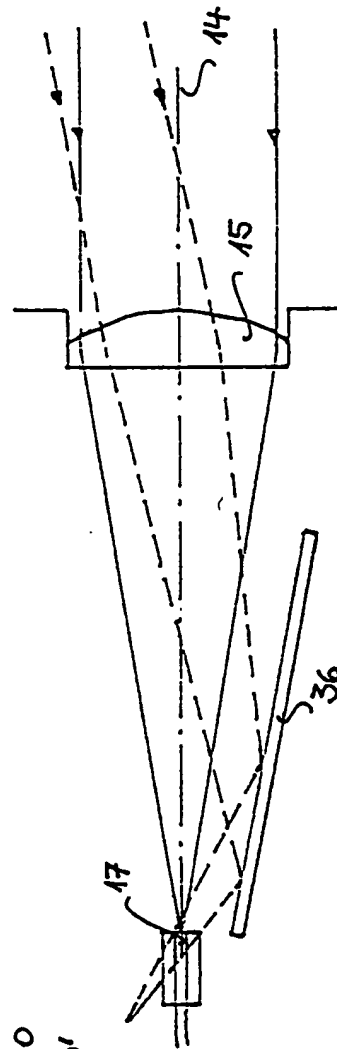


Fig. 2

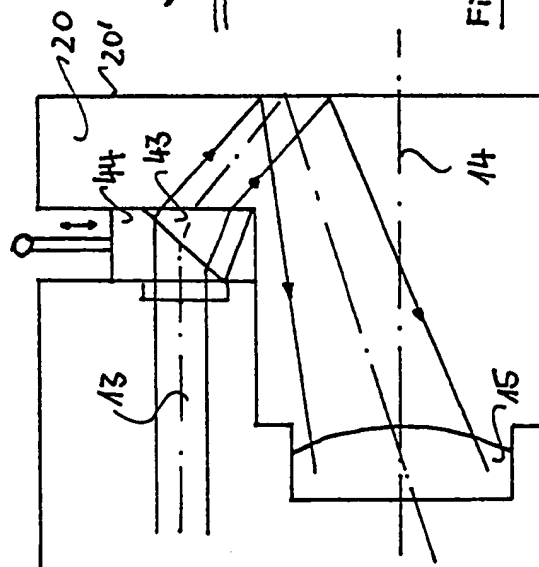
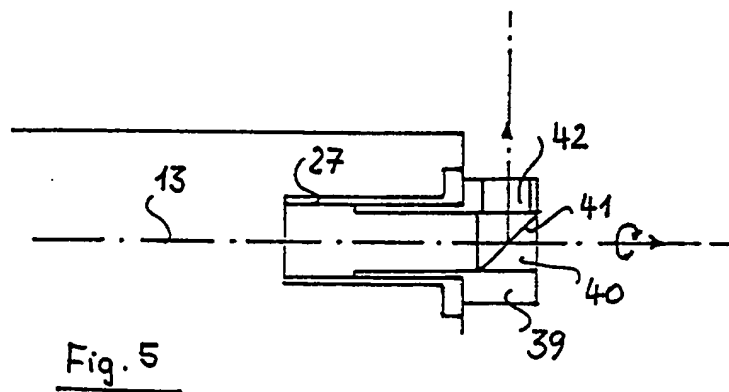
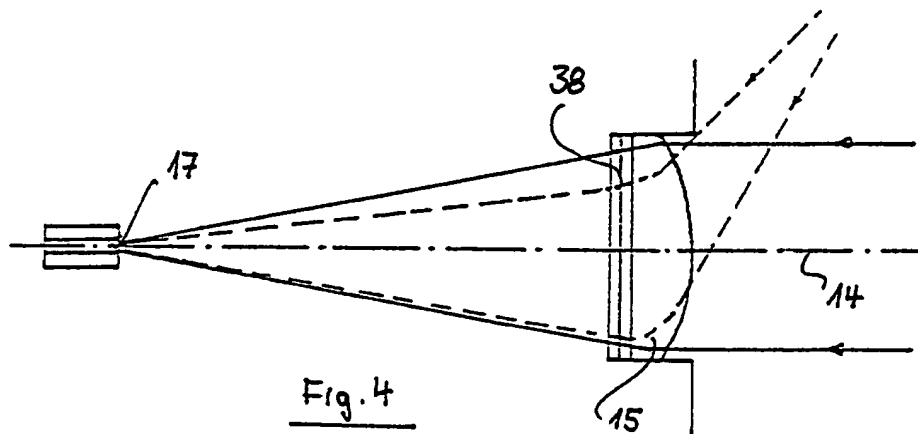
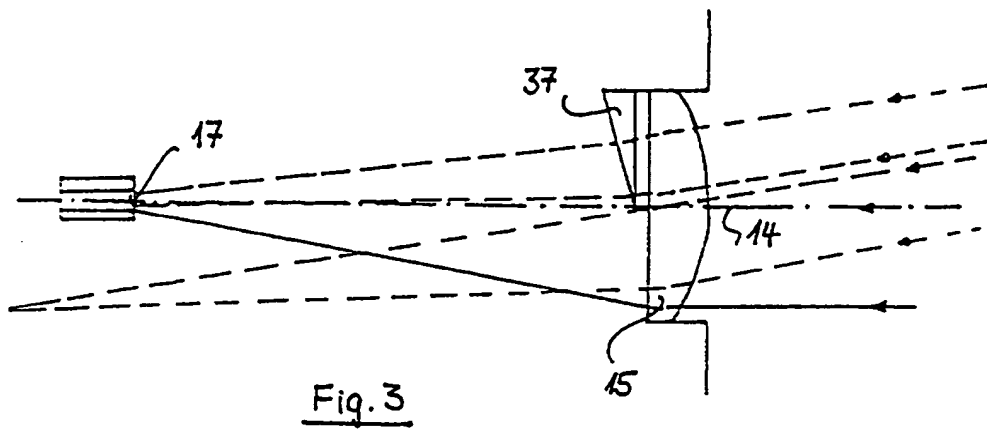


Fig. 6



This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record.

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ **BLACK BORDERS**
- ☐ **IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- ☒ **FADED TEXT OR DRAWING**
- ☒ **BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- ☐ **SKEWED/SLANTED IMAGES**
- ☐ **COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- ☐ **GRAY SCALE DOCUMENTS**
- ☒ **LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- ☒ **REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- ☐ **OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.